(19)日本国特許庁(JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

# 特開平10-193219

(43)公開日 平成10年(1998) 7月28日

(51) Int.Cl.<sup>6</sup>

識別記号

B 2 3 D 61/04

FΙ

B23D 61/04

#### 審査請求 有 請求項の数2 FD (全 7 頁)

(21)出願番号

特願平8-358643

(22)出願日

平成8年(1996)12月27日

(71) 出願人 594054841

株式会社谷テック

大阪府大阪市浪速区桜川2丁目13番17号

(72) 発明者 小管 謙蔵

大阪府高槻市野田3-32-1

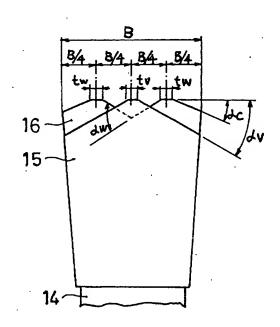
(74)代理人 弁理士 中島 正

## (54) 【発明の名称】 丸 鋸

## (57)【要約】

【課題】 本発明は、切断時における切削抵抗や発熱を非常に小さくせしめ、刃先の摩耗が生じても切屑分割作用が低下しにくいために鋸刃の寿命を著しく向上せしめることが出来るのみならず、切断面に残るバリや切刃への切屑の溶着を低減し、全体として切断コストを低下せしめることが出来る丸鋸を提供するものである。

【解決手段】 円板状とされた台金12の外周縁に沿って截頭倒V字形状の第1山型刃15・25・35・45と截頭倒W字形状の第2山型刃16・26・36・46とが互い違いに所定ピッチでもって連続形成されると共に、該第1・第2山型刃15・25・35・45・16・26・36・46は同一円周上に位置すべく同高状に形成された構成よりなる。



AVAILABLE COPY

#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】円板状とされた台金の外周縁に沿って截頭倒V字形状の第1山型刃と截頭倒W字形状の第2山型刃とが互い違いに所定ピッチでもって連続形成されると共に、該第1・第2山型刃は同一円周上に位置すべく同高状に形成されてなることを特徴とする丸鋸。

【請求項2】第1山型刃の両側傾斜角度αvは20°~40°、第2山型刃の各外側傾斜角度αcは5°~30°、同各内側傾斜角度αwは20°~40°に各々形成されると共に、該第1・第2山型刃の各先端幅tv・twは各々全刃幅Bに対して0.06×B~0.20×Bの長さに形成され、かつ、第1山型刃の先端部中心は全刃幅Bの中心に、第2山型刃の両先端部中心は同半部中心に位置すべく構成されてなることを特徴とする、請求項1記載の丸鋸。

#### 【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、主として鉄鋼や非 鉄金属材料の切断に好適な丸鋸に関する。

#### [0002]

【従来の技術】従来より、鉄鋼や非鉄金属材料の高精度 切断には、切削速度範囲に応じて高速度鋼製メタルソー や超硬・サーメット・セラミックス等のチップ付き丸鋸 が使用されている。そして、これらの丸鋸の刃先形状に ついては、従来から多くの刃型が提案されており、被切 断材の材質、大きさ、切断機の仕様、切断条件、要求さ れる断面精度等に応じて適宜採択使用するものとされて いる。

【0003】ところで、従来より多くの分野において使用されている上記のメタルソーや超硬チップソーの代表 30的な刃型としては、円板状とされた台金の外周縁に沿って刃高の異なる山型状高刃と平型状低刃とを互い違いに連続形成せしめた高低刃型のものが使用されている。また、変形しやすい薄肉型材や薄肉管を切断するさいには、逃げ面を左右交互に傾斜せしめた千鳥刃型等のものが使用されている。そして、これらの刃型は、いずれも円周方向に配列された2刃一組でもって刃幅に相当する切屑を3分割、あるいは2分割せしめ、切断負荷を低減して精度の高い切断を行わしめるべく構成されている。

【0004】さらに、刃高の異なる山型刃と複数の平型 40 刃、あるいは、逃げ面が左右交互に傾斜した千鳥刃との組み合せによる3刃以上の組刃でもって刃幅相当の切屑を分割しつつ切断せしめる異形多段状刃型のもの(実開平7-15224号公報参照)、また、刃高の異なる複数の山型刃を組み合せ、刃幅相当の切屑を分割すると共に、鋸の送り方向への直進性を高める多段山型状刃型のもの(特開平6-39631号公報参照)などが開示されている。

#### [0005]

【発明が解決しようとする課題】ところで、上述の如く

構成された第1の高低刃型は、山型状高刃でもって刃幅 中央部に相応する被切断材部位を切込み量に応じて倒V 字形状に切削すると共に、残存する両側部位を平型状低 刃でもって切削するため、刃幅相当の切屑が3分割して 切削抵抗を小さくすることが出来るものである。また、 高刃の両側傾斜角度は通常45°にされ、刃幅中央部に 相応する被切断材部位を切削するものであるから、送り 方向に対する直進性があり、ひいては、切断面の平行精 度を比較的高くすることが出来る利点を有するものであ る。しかしながら、山型状高刃と平型状低刃では刃体の 強度が自ずと異なるものであり、切断能率を向上せしめ るべく送り速度を増加せしめた場合には、山型状高刃の 方が著しく摩耗され、切屑の分割作用を低下せしめるも のであり、ひいては、切削抵抗が高くなり、切削性能を 急激に低下せしめやすいものである。さらに、平型状低 刃の刃先は送り方向に対して直角であるが、刃体強度を 保持するためにかかる低刃の先端部両側は45°の面取 り加工が施されていることが多い。また、比較的薄肉の 被切断材を切断する場合には、面取りを施さない場合も あるが、刃先が送り方向に対して直角であるために角部 の摩擦が生じやすく、結果的には45°面取りを施した 場合と同様に切削抵抗が大きくなるものである。このた め、高刃・低刃とも切断面に対して45°の傾斜角を呈 するものとなり、ひいては、切断面に対する切削抵抗が 大きく、発熱しやすい欠点を有するものである。

【0006】また、前記第2の千鳥刃型は、左右交互の傾斜刃でもって刃幅相当の切屑を2分割しつつ切断せしめるものであるから、薄肉管等の変形しやすい被切断材を小さな切削抵抗で切断することが出来るものである。しかしながら、千鳥刃型を構成する各傾斜刃の刃先端は、切刃すくい面から見て、切断面に対して鋭角状を呈するものであって、チッピングや摩耗が急激に進行しやすく、これに伴って切屑の分割作用が低下するものである。このため、切削性能が大きく低下するのみならず、切断面に対する摩擦が大きくなって高温に発熱する欠点を有するものである。

【0007】さらに、前記第3の異形多段状刃型は、刃幅に相応する被切断材部位を連続する多段状の異形刃でもって切削するものであるから、切削抵抗が小さいものであって、ステンレス材、飼・アルミ材、あるいは変形しやすい薄肉管等の切断に好適に使用することが出来るものである。しかしながら、送り速度を上げた場合には、一刃当りの切込み深さが他の刃型よりも非常に大きくなるものであって、送り速度は自ずと一定速度に制限され、切削能率の向上は期待しえないものである。さらに、切断面に対する刃先角度の関係から切断面の発熱が大きく、容着やバリを非常に発生せしめやすい欠点を有するものである。

【0008】さらに、前記第4の多段山型状刃型は、2 刃以上の複数の刃でもって刃幅相応の切屑を排出するこ とが出来るものであるから、切削抵抗が小さく、しかも、全ての刃幅中央を高くせしめた山型刃であるため、送り方向への直進性は高いものと考えられる。しかしながら、複数の刃でもって刃幅に相応する被切断材部位を切削せしめるため、上記異形多段状刃型と同様に送り速度を大きくすることが出来ないものである。

#### [0009]

【課題を解決するための手段】本発明は、かかる従来の問題点を解決しようとするもので、円板状とされた台金の外周縁に沿って截頭倒V字形状の第1山型刃と截頭倒 10 W字形状の第2山型刃とが互い違いに所定ピッチでもって連続形成されると共に、該第1・第2山型刃は同一円周上に位置すべく同高状に形成されてなることを特徴とする、丸鋸を要旨とするものである。

#### [0010]

【発明の実施の形態】本発明に係る第1・第2山型刃は、高速度工具鋼等からなるメタルソー、あるいは超硬合金、サーメット、或はセラミックス等の材質より形成され、円板状とされた金属製台金の外周縁に刃体を介して互い違いに、しかも、所定ピッチでもって同高状に形成されている。

【0011】上記の第1山型刃は截頭倒V字形に形成、 即ち、正面からみて略台形状の山型刃先とされている。 また、第2山型刃は截頭倒W字形に形成、即ち、正面か らみて中央部のV字形溝をはさんで一対の略台形状山型 刃が左右対称に形成されたものとされている。そして、 かかる第1山型刃の両側傾斜角度αν、及び第2山型刃 の各内側傾斜角度 α w は、各々 20° ~ 40°、好まし くは30°に設定する。第1・第2山型刃の刃先傾斜角 度αν・αwを20°~40°にすることにより、切削 抵抗を小さくせしめ、しかも、切断数を大きくすること が出来るものであり、20°以下の場合、あるいは40 °を超える場合にはかかる効果は期待することが出来な いものである。また、第2山型刃の各外側傾斜角度α c は、5°~30°、好ましくは20°に設定する。第2 山型刃の外側傾斜角度αcが5°以下の場合には、切断 面に接する部分の摩耗が進行しやすく、切削抵抗や発熱 の低減効果が減少し、また、30°を超える場合には傾 斜面の切削抵抗が急激に増加し、切刃としての作用が著 しく低下するものである。さらに、第1・第2山型刃の 40 各先端幅tv・twは、各々全刃幅Bに対して0.06 ×B~0.20×B、好ましくは0.13×Bである。 そして、かかる先端幅 t v・t wが 0.06×B以下の 場合には刃先のチッピングが生じやすく、O. 20×B を超える場合には切削抵抗の低減作用が失われる。かか る第1山型刃の先端部中心は全刃幅Bの中心に、また、 第2山型刃の各先端部中心は同半部中心に各々位置すべ く適正に構成されている。

【0012】なお、本発明は、上述の如く切刃の逃げ面 について規定しているが、被切断材の性状に応じてすく 50 い角や逃げ角を適正に設定せしめたり、また、刃先の強度を向上せしめるべく、すくい面に適切な面取りを施すとより重切削が可能となる。さらに、すくい面に切屑をカールせしめるべく、約5° $\sim$ 20°のすくい角を有するブレーカーを形成せしめてもよいものである。

【0013】本発明に係る丸鋸は、第1・第2山型刃で もって全刃幅B相応の切屑を3分割せしめつつ所要の被 切断材を切断せしめる。そして、かかる切断時において は、切削抵抗を非常に小さくすることが出来るのみなら ず、切削温度を著しく低下せしめることが出来るもので ある。これは、第2山型刃が截頭倒W字形状に形成、即 ち、中央部のV字形溝をはさんで一対の略台形状山型刃 先が左右対称に形成されているため、第1山型刃のみな らず第2山型刃においても切削抵抗を著しく低減せしめ ることができ、全体として従来の髙低刃型よりも切断抵 抗を非常に小さくすることが出来る。即ち、第2山型刃 の中央部にV字形状溝を有し、しかも、切断面に接触す る刃先部分が第1・第2山型刃のいづれも傾斜している から、従来の高低刃型に比較して、同一の切込み深さに おける一刃当りの対被切断材への接触面積が小さくなる のみならず、切削力が刃先斜面に分散して切断抵抗が小 さくなるものである。

【0014】また、第1・第2山型刃のいずれも山型刃であり、従来例のように刃体強度を確保するために45°の面取りを施す必要がなく、ひいては、切断面に対する切削抵抗が小さくなるのみならず、山型刃によって切屑が刃幅以上に広がる量が小さくなり、切断面と切屑との接触を小さくせしめることが出来る。これらの作用が相まって、切削に伴う発熱を小さくせしめ、切屑の溶着やバリの発生を抑制せしめることが出来るものである。また、上述の如く、切断時における発熱温度を低下せしめることが出来るため、被切断材の熱膨張が小さくなり、切刃との摩擦が低下するのみならず、切刃自体の摩耗も減少せしめることが出来るものであって、より高速切断が可能となり、切断能率を向上せしめることが出来るものである。

#### [0015]

【実施例】以下に、本発明の一実施例を図面に基づいて 説明する。図1~図4は本発明の第1の実施例を示すも ので、同図中、11は丸鋸、12は眩丸鋸11を構成する円板状の金属製台金、13は眩台金12の中心に形成 された取付け孔、14は台金12の外周縁に沿って定ピッチ毎に突設された刃体、15・16は眩刃体14に順 次互い違いに形成された截頭倒V字形状の第1山型刃1 5・16の刃高は同一円周上に位置すべく同高状に形成 されている。そして、上記の第1山型刃15は、その両 側傾斜角度ανが30°に、先端幅tνが丸鋸11の全 刃幅Bに対して0.13×Bの長さに各々形成されると 共に、先端部中心は全刃幅Bの中心に位置するものとさ

6

【0016】上述の如く構成された実施例1は、所要の切断機にセットせしめ、常法により鉄鋼などの被切断材を切断せしめる。そして、かかる切断は、図4に示すように、第1・第2山型刃15・16により全刃幅B相応 10の切屑を3分割せしめつつ、所要の切込み深さszでもって行わしめる。

【0017】図5は本発明の第2の実施例を示すもので、第1山型刃25の両側傾斜角度ανを20°、先端幅tvを0.06×Bの長さに各々形成せしめ、他方、第2山型刃26の各外側傾斜角度αcを10°、同各内側傾斜角度αwを20°、及び同各刃先の先端幅twを0.06×Bの長さに各々形成せしめた点が上記第1の実施例と相違し、その他は同一であり、同一符号は同一部分を示す。

【0018】図6は本発明の第3の実施例を示すもので、第1山型刃35の両側傾斜角度ανを40°、先端幅tvを0.20×Bの長さに各々形成せしめ、他方、第2山型刃36の各外側傾斜角度αcを30°、同各内側傾斜角度αwを40°、及び同各刃先の先端幅twを

0.20×Bの長さに各々形成せしめた点が上記第1の 実施例と相違し、その他は同一であり、同一符号は同一 部分を示す。

【0019】図7は本発明の第4の実施例を示すもので、刃体の強度を向上せしめて重切削時の切断寿命を大幅に改善せしめるべく、第1山型刃45と第2山型刃46のすくい面に面取り47・48を施した点が上記実施例3と相違し、その他は同一であり、同一符号は同一部分を示す。

【0020】次に、上記実施例1・2・3を各々切断機にセットせしめ、S45Cの角棒(20×20mm)を周速1400m/min、送り1000mm/minの条件下に切断せしめ、切削抵抗測定、及び温度試験を行った。その結果を表1・2に示す。

【0021】また、図8に示すように、截頭倒V字形の山型状高刃55(傾斜角度αν:45°)と平型状低刃56を0.2mmの高低差でもって互い違いに形成された従来の高低刃型状の丸鋸51を比較例1とし、更に、図9に示すように、傾斜角度が7°の傾斜刃65を互い違いに形成せしめた千鳥型状の丸鋸61を比較例2とし、上記実施例1・2・3と同一条件下に切断して切削抵抗測定、及び温度試験を行った。その結果を表1・2に併せて示す。

[0022]

【表1】

| XON DONE DONE TWE |              |         |              |         |  |  |
|-------------------|--------------|---------|--------------|---------|--|--|
|                   | 接線切削抵抗(N/mm) |         | 法線切削抵抗(N/mm) |         |  |  |
|                   | 初期           | 100カット後 | 初期           | 100カット後 |  |  |
| 実施例1              | <b>2</b> 1:  | 3 1     | 13           | 20      |  |  |
| 実施例 2             | 16           | 4 0     | 11           | 2 8     |  |  |
| 実施例3              | 3 1          | 3 6     | 19           | 2 3     |  |  |
| 比較例1              | 3 6          | 7 1     | 2 3          | 4 9     |  |  |
| 比較例2              | 5 2          | 7 9     | 8 7          | 5 5     |  |  |

[0023]

【表2】

|       | 100カット後<br>逃げ面摩耗量 | 切断面温度  |
|-------|-------------------|--------|
| 実施例1  | 0.8 mm            | 34℃    |
| 実施例 2 | 1.0 mm            | 310    |
| 実施例3  | 0.6mm             | 35℃    |
| 比較例1  | 0.7mm             | 4 2 °C |
| 比較例 2 | 0.8mm             | 4 5 °C |

とも、比較例1・2に比して、刃先摩耗のない初期段階、および、ある程度摩耗が生じた100カット後においても、切削抵抗が小さくなっていることがわかる。表2に、100カット後の逃げ面摩耗量を示す。実施例1・2・3は、比較例1・2と同等の摩耗は生じるが、第1山型刃15・25・35と第2山型刃16・26・36の特異な刃先形状の組み合わせによって、切屑分割作用を維持しやすいため、低切削抵抗の状態、即ち、良好な切れ味が長時間持続されるものである。さらに、表2には、切断直後の切断面温度(平均値)の比較も示しているが、実施例1・2・3は、いずれも比較例1・2より切断温度がかなり低い。このことは、切断時の発熱が小さく、切断面のバリや切屑の溶着が少ないことを示す

【0024】表1から明らかな通り、実施例1・2・3 50 ものである。

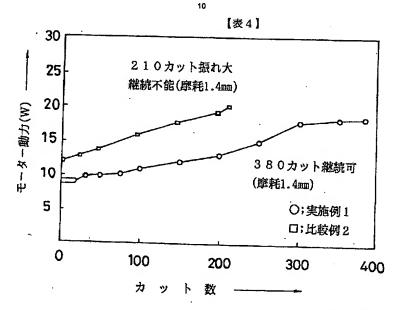
【0025】次に、上記実施例1と比較例2を切断機に セットせしめ、SUS304の鋼管(外径φ76、肉厚 t4.0)を周速800m/min、送り1000mm /minの条件下に切断せしめ、寿命にいたるまでの切 断数、切断面積、逃げ面摩耗量、及びモーター動力を測 定した。その結果を表3・4に示す。

[0026]

【表3】

|      | 切断数 | 切断面積 (m²) | 逃げ面摩耗 (mm) |
|------|-----|-----------|------------|
| 実施例1 | 380 | 0.34      | 1.4        |
| 比較何2 | 210 | 0.19      | 1.4        |

[0027]



【0028】表3から明らかな通り、実施例1は比較例2に比して、刃先の摩耗量は同等であるが、寿命にいたるまでの切断数、切断面積が約1.8倍と大きく、優れ30た効果を示していることがわかる。また、実施例1は比較例2に比して、モーター動力も非常に小さく、小さな動力でもって切断可能であることが理解できる。

【0029】更に、実施例4を切断機にセットせしめ、S45Cの丸鋼(直径 $\phi200$ mm)を周速150m/min、送り390mm/minの条件下に切断せしめ、寿命にいたるまでの切断数と切断面積を測定した。その結果を表5に示す。

【0030】また、図10に示すように、すくい面に面取り77を施した截頭倒V字形状高刃75(傾斜角度2 α v : 45°)と、すくい面に面取り78を施した平型状低刃76とを0.2mmの高低差でもって互い違いに形成された従来の高低刃型状の丸鋸71を比較例3とし、上記実施例4と同一条件下に切断して寿命にいたるまでの切断数と切断面積を測定した。その結果を表5に併せて示す。

[0031]

【表5】

|      | 切断数  | 切断面積    |   |
|------|------|---------|---|
| 実施例4 | 1300 | 41 (m²) |   |
| 比較例3 | 860  | 27 (m²) | _ |

【0032】表5から明らかな通り、実施例4は比較例 3に比して、切断数、切断面積とも大きく、比較的大径 で、しかも肉厚の重切断が可能であるのみならず、切断 寿命が大幅に向上していることがわかる。

【0033】なお、上記実施例1・2・3・4は超硬、サーメット、セラミックス等のチップ付き丸鋸を示したが、これに限定されるものでなく、高速度鋼製メタルソー等これらに類した丸鋸にも適用せしめることが出来るものである。

## [0034]

【発明の効果】本発明によれば以上の次第で、円板状とされた台金の外周縁に沿って截頭倒V字形状の第1山型刃と截頭倒W字形状の第2山型刃とが互い違いに所定ピッチでもって連続形成されると共に、該第1・第2山型刃は同一円周上に位置すべく同髙状に形成されているから、切断時における切削抵抗や発熱を非常に小さくすることが出来るものであって、刃先の摩耗が生じても切屑

10

分割作用が低下しにくいために鋸刃の寿命を著しく向上せしめることが出来る。さらに、切断面に残るパリや切刃への切屑の溶着が低減され、全体として切断コストを低下せしめることが出来るものである。特に、SUS304の如きオーステナイト系ステンレス鋼の場合、従来の丸鋸でもって切断せしめるさいには構成刃先が生じやすく、切削点付近で加工硬化した切屑が溶着しやすいものであるが、本発明は上述の如く切削抵抗や発熱が非常に小さいために送り速度を充分上げることができ、溶着を生起せしめることなく非常に切断寿命を向上せしめる10ことが出来る。

## 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の実施例1を示す平面図である。

【図2】同第1・第2山型刃15・16の配列状態を示す一部拡大斜視図である。

【図3】同第1・第2山型刃15・16を示す拡大正面

図である。

【図4】同第1・第2山型刃15・16の切削状態を示す断面図である。

【図5】実施例2を示す一部拡大正面図である。

【図6】実施例3を示す一部拡大正面図である。

【図7】実施例4を示す一部拡大正面図と側面図である。

【図8】比較例1を示す一部拡大正面図である。

【図9】比較例2を示す一部拡大正面図である。

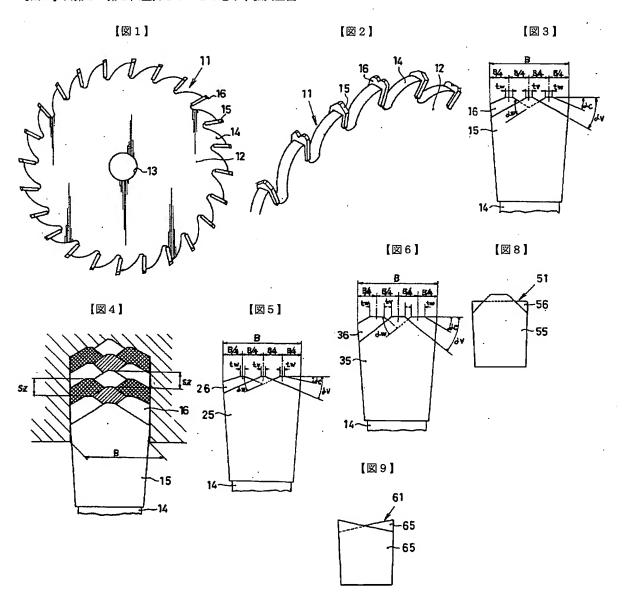
【図10】比較例3を示す一部拡大正面図と側面図である。

## 【符号の説明】

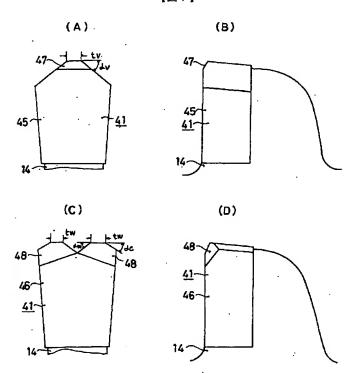
12 台金

15・25・35・45 第1山型刃

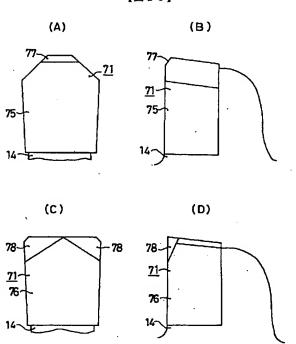
16・26・36・46 第2山型刃



【図7】



[図10]



# This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

# **BEST AVAILABLE IMAGES**

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

□ BLACK BORDERS
□ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
□ FADED TEXT OR DRAWING
□ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING
□ SKEWED/SLANTED IMAGES
□ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS
□ GRAY SCALE DOCUMENTS
□ LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT

# IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

☐ OTHER: \_\_\_\_

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.

REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY